PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-054123

(43) Date of publication of application: 26.02.1999

(51)Int.CI.

H01M 4/58 CO1B 31/02

CO1B 31/04 4/02 HO1M H01M 4/04

H01M 10/40

(21)Application number: 10-145657

(71)Applicant: MATSUSHITA ELECTRIC IND CO

LTD

MITSUBISHI CHEM CORP

(22)Date of filing:

27.05.1998

(72)Inventor: KITAGAWA MASAKI

KOSHINA HIDE

SUGIMOTO TOYOJI YAMAGUCHI SHOJI HAYASHI MANABU

(30)Priority

Priority number: 09141920

Priority date: 30.05.1997

Priority country: JP

(54) NONAQUEOUS ELECTROLYTE SECONDARY BATTERY

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve reliability of a lithium secondary battery and improve densification of high energy by using carbonaceous powder having a plural-layer structure that a surface layer of a carbonaceous material is formed by baking it under a specific condition after a surface of its nucleus is covered with a carbon precursor by using graphite powder having a specific property as a nucleus, as a negative electrode active material. SOLUTION: Massive graphite powder has the following characteristic. Spacing of a (002) surface is less than 3.37 & angst;, and the size of a C axis directional crystallite is not less than 1000 Å and the ratio of peak intensity of 1360 cm to peak intensity of 1580 cm-1 of a spectrum is not more than 0.3, and a half value width of a 1580 cm-1 peak is not more than 24 cm-1, and the average particle size is 10 to 30 µm, and a thickness of the thinnest part is 3 µm to the average particle diameter, and the specific surface area is 3.5 m2/g to 10.0 m2/g, and tapping density is 0.5 g/cc to 1.0 g/cc, and the X-ray diffraction peak intensity ratio of (110)/ (004) is not less than 0.015. Baking to obtain a plural-layer carbonaceous material is performed in a temperature range of 700 to 2800° C in an inert gas atmosphere.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

06.07.1999

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3193342

[Date of registration]

25.05.2001

[Number of appeal against examiner's decision

of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's

decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-54123

(43)公開日 平成11年(1999) 2月26日

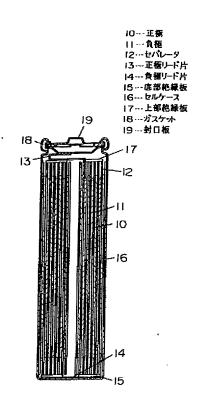
	•						
(51) Int.Cl. ⁶	識別記号		\mathbf{F} I				
H01M 4/58			H01M	4/58			
C 0 1 B 31/02	101		C01B 3	31/02		101	
31/04	101		3	31/04		101B	
H 0 1 M 4/02			H 0 1 M	4/02		D	
4/04				4/04		Α	
		審査請求	未請求 請求功	項の数 6	OL	(全 14 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号	特顯平10-145657		(71) 出顧人	0000058	21		
					医産業	朱式会社	
(22)出願日	平成10年(1998) 5月27日		1			大字門真1006	番地
			(71)出顧人				
(31)優先権主張番号	特顧平9-141920			三菱化等	*株式	会社	
(32)優先日	平 9 (1997) 5 月30日					区丸の内二丁	目5番2号
(33)優先権主張国	日本 (JP)		(72)発明者				
				大阪府門	『真市 』	大字門真10067	番地 松下電器
				産業株式	C会社P	勺	
			(72)発明者	越名 き	\$		
				大阪府門	『真市	大字門真10064	野地 松下電器
				産業株式	C会社P	勺	
			(74)代理人			-	
•							最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 非水電解質二次電池

(57)【要約】

【課題】 非水電解液二次電池二次電池の高温での保存 特性や低温での放電特性の向上を図る。

【解決手段】 所定の面間隔、スペクトル値、平均粒 径、比表面積、タッピング密度、(110)/(00 4) X線ピーク強度比を有する黒鉛核の表層を炭素質物 で被覆した負極材を用いた非水電解液二次電池。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 正極と負極とこれらの間に配されるセパレータを備え、前記負極は、充電および放電によりリチウムイオンがインターカレーションおよびディインターカレーションを可逆的に繰り返すことができる負極材料として、以下の特性を示す塊状の黒鉛粉末を核とし、その核の表面に炭素前駆体を被覆後、不活性ガス雰囲気下で700~2800℃の温度範囲で焼成し、炭素質物の表層を形成させた複層構造の炭素質粉末を用いた非水電解質二次電池。

- (1) 広角 X 線回折法による(002) 面の面間隔(d002) が3.37 Å未満でかつ C 軸方向の結晶子の大きさ(Lc) が少なくとも1000 Å以上
- (2) アルゴンイオンレーザーラマンスペクトルにおける 1580 cm^{-1} のピーク強度に対する 1360 cm^{-1} のピーク強度比である R値が 0. 3以下でかつ 1580 cm^{-1} ピークの半値幅が 24 cm^{-1} 以下
- (3) 平均粒径が 10~30 μ m でかつ一番薄い部分の厚さの平均値が少なくとも 3μ m以上平均粒径以下
- (4) BET法による比表面積が3.5 m²/g以上10.0 m²/g以下
- (5) タッピング密度が0.5g/cc以上1.0g/cc以下
- (6) 広角 X線回折法による (110) / (004) の X線回折ピーク強度比が 0.015以上

【請求項2】 核に用いる黒鉛の平均円形度が0.94 0以上である請求項1に記載の非水電解質二次電池。

【請求項3】 複層構造の炭素質粉末材料のタッピング 密度が0.7g/cc以上1.2g/cc以下である請 求項1又は2に記載の非水電解質二次電池。

【請求項4】 複層構造の炭素質粉末材料のBET法による比表面積が1.0~5.0 m²/gである請求項1~3のいずれかに記載の非水電解質二次電池。

【請求項5】 複層構造の炭素質粉末材料の平均粒径が $11\sim40\mu$ mであり、一番薄い部分の厚さの平均値が 4μ m以上平均粒径以下の請求項 $1\sim4$ のいずれかに記載の非水電解質二次電池。

【請求項6】 正極と負極とこれらの間に配されるセパレータを備え、前記正極はリチウム含有酸化物(化学式LixMO2、ただし、MはCo、Ni、Mn、Feか 40ら選ばれる1種以上の遷移金属、x=0以上1.2以下)を活物質とし、前記負極は、充電および放電によりリチウムイオンがインターカレーションおよびディインターカレーションを可逆的に繰り返すことができる負極材料として、以下の特性を示す塊状の黒鉛粉末を核とし、その核の表面に炭素前駆体を被覆後、不活性ガス雰囲気下で700~2800℃の温度範囲で焼成し、炭素質物の表層を形成させた複層構造の炭素質粉末を用いた非水電解質二次電池。

(1) 広角 X 線回折法による (002) 面の面間隔 (d 50

- 002) が3.37 Å未満でかつ C軸方向の結晶子の大きさ(Lc) が少なくとも1000 Å以上
- (2) アルゴンイオンレーザーラマンスペクトルにおける $1580 \, \mathrm{cm}^{-1}$ のピーク強度に対する $1360 \, \mathrm{cm}^{-1}$ のピーク強度比である R 値が 0. 3以下でかつ $1580 \, \mathrm{cm}^{-1}$ ピークの半値幅が $24 \, \mathrm{cm}^{-1}$ 以下
- (3) 平均粒径が 10~30μmでかつ一番薄い部分の 厚さの平均値が少なくとも3μm以上平均粒径以下
- (4) BET法による比表面積が3.5 m²/g以上110 0.0 m²/g以下
 - (5) タッピング密度が0.5g/cc以上1.0g/cc以下
 - (6) 広角 X 線回折法による (110) / (004) の X 線回折ピーク強度比が 0.015以上

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、非水電解質二次電池に係り、特にリチウムイオン二次電池の負極用炭素材に関する。

[0002]

20

【従来の技術】従来、非水電解質二次電池としては、高電圧、高容量による高エネルギー密度化を志向して、負極活物質として金属リチウム、正極活物質として遷移金属の酸化物や硫化物やセレン化物等のカルコゲン化合物、例えば二酸化マンガンや二硫化モリブデンやセレン化チタンなど、非水電解質としてリチウム塩の有機溶媒溶液からなる有機電解液を用いた、いわゆるリチウム二次電池が検討されている。

【0003】しかしながら、このリチウム二次電池は、 正極活物質として比較的充放電特性が優れた層間化合物 を選択することができるが、負極の金属リチウムの充放 電特性は必ずしも優れていない。そのために、充放電を 繰り返すサイクル寿命を長くすることが難しく、その 上、内部短絡による発熱が起こる恐れがあり、安全性に 問題があった。すなわち、負極活物質の金属リチウムは 放電により有機電解液中にリチウムイオンとして溶出す る。溶出したリチウムイオンは充電により、金属リチウ ムとして負極表面に析出するが、元のようにすべて平滑 に析出せずに、樹枝状または苔状の活性な金属結晶とし て析出するものがある。活性な金属結晶は電解液中の有 機溶媒を分解するとともに、金属結晶自体の表面は不動 態被膜で覆われて不活性化し、放電に寄与し難くなる。 その結果、充放電サイクルが進むにつれて負極容量が低 下するので、セル作製時に、負極容量を正極のそれより 著しく大きくする必要があった。また、活性な樹枝状金 属リチウム結晶は、セパレータを貫通して正極と接触し て、内部短絡する場合がある。内部短絡により、セルは 発熱する恐れがある。

【0004】そこで、負極材料として充電および放電により、インターカレーションおよびディインターカレー

ションを可逆的に繰り返すことができる炭素材を用いる、いわゆるリチウムイオン二次電池が提案され、活発に研究開発されて、すでに実用化段階を迎えている。このリチウムイオン二次電池は過充電しない限り、充放電時に、負極表面に活性な樹枝状金属リチウム結晶が析出しないので、安全性の向上が大いに期待できる。さらに、この電池は金属リチウムを負極活物質に用いるリチウム二次電池よりも高率充放電特性とサイクル寿命が著しく優れているので、近年この電池の需要は急速に伸張している。

【0005】4 V級のリチウムイオン二次電池の正極活物質としては、放電状態に相当する $LiCoO_2$ 、 $LiNiO_2$ 、 $LiMnO_2$ 、 $LiMn_2$ O_4 などのリチウムと遷移金属の複合酸化物が採用または検討されている。電解質としては、リチウム二次電池と同様に有機電解液やポリマー固体電解質等の非水電解質が用いられる。

【0006】負極材料に黒鉛を用いた場合、リチウムイオンがインターカレーションされて生成する層間化合物の C_6 Liを基準にした炭素 1 g 当たりの容量の理論値は372 m A h である。従って、種々の炭素材において、この比容量の理論値に近付き、かつ実用電池の負極としては、単位体積当たりの容量値、すなわち、容量密度(m A h / cc)が可及的に高くなるものを選ぶべきである。

【0007】各種炭素材のうち、俗にハードカーボンと称される難黒鉛化炭素において、前記した比容量理論値(372mAh/g)を越える材料が見出されて検討が進められている。しかし、難黒鉛化性の非晶質炭素の真比重は小さく、嵩張るので、負極の容量密度を大きくするのは実質的に困難である。その上、充電後の負極電位が金属リチウム電位に近似する程卑とはいえず、放電電位は平坦性も劣る等の課題が多い。

【0008】これに対して、結晶性が高い天然黒鉛および人造黒鉛粉末を負極に用いた場合、充電後の電位は金属リチウム電位に近似し、かつ放電電位の平坦性も優れており、実用電池として、充放電特性が向上するので、最近では黒鉛系粉末が負極材料の主流となりつつある。

【0009】そのなかにあって、リチウムイオン二次電池の負極用黒鉛粉末の平均粒径が大きければ、高率での充放電特性および低温における放電特性が劣る傾向がある。

【0010】そこで、粉末の平均粒径を小さくすれば、 高率充放電特性および低温放電特性は向上するが、徒ら に平均粒径を小さくし過ぎると、粉末の比表面積が大き くなり過ぎることによって、初充電により粉末中に挿入 されたリチウムが第1サイクル以降の放電に寄与できな い不可逆容量が大きくなる問題が生ずる。この現象は高 エネルギー密度化志向に対して致命的な欠点であるとと もに、100℃を越えるような高温下で電池を放置した 場合、有機電解液中の溶媒を分解させて、自己放電するだけでなく、セル内圧を高めて漏液事故を起こす恐れがあり、電池の信頼性を低下させる原因となっていた。

【0011】以上のことから、負極用黒鉛粉末には適切 な比表面積および平均粒径が重要になることは容易に理 解される。そのような観点から提案された発明が例え ば、特開平6-295725号公報において、BET法 による比表面積が1~10m²/gであり、平均粒径が 10~30μmであり、かつ、粒径10μm以下の粉末 10 の含有率および粒径30 μ m以上の粉末の含有率の少な くとも一方が10%以下である黒鉛粉末を使用すること が開示されている。さらに、特開平7-134988号 公報においては、石油ピッチを低温で熱処理して生成す るメソカーボンマイクロビーズを黒鉛化し、広角X線回 折法による(002) 面の面間隔(d002) が3.3 6~3. 40Åで、BET法による比表面積が0. 7~ 5. 0 m²/gである球状黒鉛粉末を使用することが開 示されている。また、特開平5-307959号公報に おいて比表面積が20m²/g以下で核の炭素物質の1 /2以下の比表面積を有する多相炭素物質を使用するこ とが開示されている。

[0012]

【発明が解決しようとする課題】前述した発明は、リチウムイオン二次電池の高率充放電特性および低温時の放電特性の向上に極めて効果的であるだけでなく、宿命的ともいえる、サイクル初期に決定づけられる不可逆容量の低減に効果的であった。しかし、高温下での放置による保存性や信頼性に対して不十分であり、負極の比容量(mAh/g)および容量密度(mAh/cc)の点でも不満が残っていた。本発明は、リチウム二次電池のさらなる信頼性および高エネルギー密度化の改善をはかることをその目的とする。

[0013]

【課題を解決するための手段】前述したリチウムイオン 二次電池における課題を解決するために、本発明は、

- (1) 広角 X 線回折法による (002) 面の面間隔 (d002) が3.37 Å未満でかつ C軸方向の結晶子の大きさ (Lc) が少なくとも 1000 Å以上
- (2) アルゴンイオンレーザーラマンスペクトルにおける 1580 cm^{-1} のピーク強度に対する 1360 cm^{-1} のピーク強度比である R 値が 0 . 3以下でかつ 1580 cm^{-1} ピークの半値幅が 24 cm^{-1} 以下
- (3) 平均粒径が $10\sim30\mu$ mでかつ一番薄い部分の厚みが少なくとも 3μ m以上平均粒径以下
- (4) BET法による比表面積が3.5m²/g以上10.0m²/g以下
- (5) タッピング密度が0.5g/cc以上1.0g/cc以下
- (6) 広角 X線回折法による (110) / (004) の X線回折ピーク強度比が 0.015以上の特性を示す塊

状の黒鉛粉末を核とし、その核の表面に炭素前駆体を被覆後、不活性ガス雰囲気下で700~2800℃の温度範囲で焼成し、炭素質物の表層を形成させた複層構造の炭素質粉末を負極材料として用いることにより、初期サイクルに認められる不可逆容量を可及的に小さくすると共に、高温下での放置における電池の保存性および信頼性を向上し、優れた高率放電特性および低温における放電特性を確保し、かつ比容量が高い非水電解質二次電池の実現を可能にしたものである。

[0014]

【発明の実施の形態】本発明の請求項1に記載の発明は、正極と負極とこれらの間に配されるセパレータを備え、前記負極は、充電および放電によりリチウムイオンがインターカレーションおよびディインターカレーションを可逆的に繰り返すことができる負極材料として、

- (1) 広角 X 線回折法による (002) 面の面間隔 (d002) が3.37 Å未満でかつ C 軸方向の結晶子の大きさ (Lc) が少なくとも 1000 Å以上
- (2) アルゴンイオンレーザーラマンスペクトルにおける $1580 \, \mathrm{cm}^{-1}$ のピーク強度に対する $1360 \, \mathrm{cm}^{-1}$ のピーク強度比である R値が 0. 3以下でかつ $1580 \, \mathrm{cm}^{-1}$ ピークの半値幅が $24 \, \mathrm{cm}^{-1}$ 以下
- (3) 平均粒径が $10\sim30\mu$ mでかつ一番薄い部分の厚みが少なくとも 3μ m以上平均粒径以下
- (4) BET法による比表面積が3.5m²/g以上10.0m²/g以下
- (5) タッピング密度が 0.5 g/c c以上1.0 g/c c以下
- (6) 広角 X線回折法による(110)/(004)の X線回折ピーク強度比が0.015以上の特性を示す塊状の黒鉛粉末を核とし、その核の表面に炭素前駆体を被覆後、不活性ガス雰囲気下で700~2800℃の温度範囲で焼成し、炭素質物の表層を形成させた複層構造の炭素質粉末を用いた非水電解質二次電池にすることにより、リチウムイオン二次電池の諸特性を改善するとともに、高エネルギー密度化を達成し得るものである。

【0015】上記(1)~(6)の特性を有する塊状黒鉛粒子は高純度で、かつ高結晶性の天然又は人造の鱗状又は鱗片状黒鉛を角取り的粉砕や割断的粉砕、球状化粉砕後篩分けの過程で黒鉛粉末の厚さが大きいもの、すなわち鱗片状粒子のなかでも球形に近いものを集めることにより、徒らに比表面積を増大させず、タッピング密度が0.5以上の粒子を得ることができる。またこの時の広角 X線回折法による(110)/(004)の X線回折ピーク強度比が0.015以上を示すものが良く、さらに平均円形度(粒子面積相当円の周囲長を分子とし、撮像された粒子投影像の周囲長を分母とした比率で、粒子像が真円に近いほど1となり、粒子像が細長いあるいはデコボコしているほど小さい値になる)は0.940以上と形状ファクターとしては球状化しているものが良50

い。一例として流体エネルギー粉砕機により鱗片状黒鉛粒子をさらに微粉砕する過程で、角取りしてディスク状またはタブレット状粒子に粉砕後篩分けする方法があげられるが、上記(1)~(6)の物性を示す黒鉛粒子であれば作成方法は特に限定されるものではない。

【0016】上記黒鉛粉末の平均粒径が $10\sim30\mu$ m が好適に用いられるが、 $12\sim26\mu$ mがより好ましく、 $15\sim23\mu$ mが最も好ましい。この時、粒径 10μ m未満の粉末の含有率を20%以下、好ましくは10%以下、好ましくは10%以下、好ましくは10%とすると更に好ましい。更に粒径 10μ m未満および粒径 25μ mを越える粉末の含有率がそれぞれ20%以下、好ましくは10%以下および20%以下、好ましくはそれぞれ10%以下および20%以下、好ましくはそれぞれ10%以下およりましい。BET法による比表面積は $3.5\sim10.0m^2/g$ の範囲のものを用いることができるが、 $4.0\sim8.0m^2/g$ が好ましく、 $4.0\sim7.0m^2/g$ が最も好ましい。

【0017】リチウムイオンがインターカレーションされて生成する層間化合物のC。 Li を基準にした炭素 1 g当たりの容量の理論値は372 mA h であるが、このようにして選定した黒鉛粒子は、充放電レートを0.2 mA/c m² とした、リチウム金属対極を用いた半電池による電気容量測定を行い、比容量が330 mA h/g以上、より好ましくは350 mA h/g以上と上記理論容量に近ければ近いものほど好適に用いられる。

【0018】本発明で用いることのできる黒鉛粒子核表 面を被覆するための炭素前駆体としてはまず、液相で炭 素化を進行させる有機物として、軟ピッチから硬ピッチ までのコールタールピッチ、石炭液化油等の石炭系重質 油、アスファルテン等の直流系重質油、原油、ナフサな どの熱分解時に副生するナフサタール等分解系重質油等 の石油系重質油、分解系重質油を熱処理することで得ら れる、エチレンタールピッチ、FCCデカントオイル、 アシュランドピッチなど熱処理ピッチ等を用いることが できる。さらにポリ塩化ビニル、ポリビニルアセテー ト、ポリビニルブチラール、ポリビニルアルコール等の ビニル系高分子と3-メチルフェノールフォルムアルデ ヒド樹脂、3、5- ジメチルフェノールフォルムアルデ ヒド樹脂等の置換フェノール樹脂、アセナフチレン、デ カシクレン、アントラセンなどの芳香族炭化水素、フェ ナジンやアクリジンなどの窒素環化合物、チオフェンな どのイオウ環化合物などの物質があげられる。また、固 相で炭素化を進行させる有機物としては、セルロースな どの天然高分子、ポリ塩化ビニリデンやポリアクリロニ トリルなどの鎖状ビニル樹脂、ポリフェニレン等の芳香 族系ポリマー、フルフリルアルコール樹脂、フェノール ーホルムアルデヒド樹脂、イミド樹脂等熱硬化性樹脂や フルフリルアルコールのような熱硬化性樹脂原料などが あげられる。これらの有機物を必要に応じて、適宜溶媒

7

を選択して溶解希釈することにより、黒鉛粒子核の表面 に付着させ、使用することができる。

【0019】本願発明においては、通常、かかる黒鉛粒子核と炭素前駆体を混合したものを加熱し中間物質を得て、その後炭化焼成、粉砕することにより、最終的に黒鉛粒子核の表面に炭素質物の表層を形成させた複層構造の炭素質粉末を得るが、複層構造の炭素質粉末中の炭素質物の割合は50重量%以下0.1重量%以上、好ましくは25重量%以下0.5重量%以上、更に好ましくは15重量%以下1重量%以上、特に好ましくは10重量 10%以下2重量%以上となるように調整する。

【0020】一方、本願発明のかかる複層炭素質物を得るための製造工程は以下の4工程に分けられる。

【0021】第1工程

黒鉛粒子と炭素前駆体、更に必要に応じて溶媒とを種々の市販の混合機や混練機等を用いて混合し、混合物を得る工程。

【0022】第2工程

必要に応じ前記混合物を攪拌しながら加熱し、溶媒を除去した中間物質を得る工程。

【0023】第3工程

前記混合物又は中間物質を、窒素ガス、炭酸ガス、アルゴンガス等の不活性ガス雰囲気下で700℃以上2800℃以下に加熱し、炭素化物質を得る工程。

【0024】第4工程

前記炭素化物質を必要に応じて粉砕、解砕、分級処理など粉体加工する工程。

【0025】これらの工程中第2工程及び第4工程は場合によっては省略可能であり、第4工程は第3工程の前に行ってもよい。

【0026】また、第3工程の加熱処理条件としては、熱履歴温度条件が重要である。その温度下限は炭素前駆体の種類、その熱履歴によっても若干異なるが通常700℃以上、好ましくは900℃以上である。一方、上限温度は基本的に黒鉛粒子核の結晶構造を上回る構造秩序を有しない温度まで上げることができる。従って熱処理の上限温度としては、通常2800℃以下、好ましくは2000℃以下、更に好ましくは1500℃以下が好ましい範囲である。このような熱処理条件において、昇温速度、冷却速度、熱処理時間などは目的に応じて任意に設定する事ができる。また、比較的低温領域で熱処理した後、所定の温度に昇温する事もできる。なお、本工程に用いる反応機は回分式でも連続式でも又、一基でも複数基でもよい。

【0027】このようにして炭素質物の表層を形成させた本願発明の複層構造の炭素質粉末材料は、ラマンスペクトル分析によるピーク強度比R値や、X線広角回折の回折図において得られるd002、Lcの値において、核となる黒鉛材料の結晶化度を上回らないこと、すなわちR値は核のその値以上で、半値幅Δvは、核のその値50

以上、d002値は、核のその値以上で、Lcは核のそ の値以下であることが好ましい。具体的な複層構造の炭 素質粉末材料のR値としては、0.01以上1.0以 下、好ましくは0.05以上0.8以下、より好ましく は0. 1以上0.6以下、さらに好ましくは0. 2以上 0. 4以下の範囲で、かつ、核の値以上であることが挙 げられる。また、平均粒径が11~40μmのものが好 適に用いられるが、 $13\sim30\mu$ mがより好ましく、1 $6\sim25\mu$ mが最も好ましい。この時、粒径10 μ m未 満の粉末の含有率を20%以下、好ましくは10%以 下、又は粒径25μmを越える粉末の含有率を20%以 下、好ましくは10%以下とすると更に好ましい。更に 粒径10μm未満および粒径25μmを越える粉末の含 有率がそれぞれ20%以下、好ましくは10%以下およ び20%以下、好ましくはそれぞれ10%以下とすると 最も好ましい。また、粒子の一番薄い部分の厚さの平均 値が 4 μ m以上平均粒径以下であるものが好ましい。更 にBET法による比表面積が1.0~5.0m²/g、 より好ましくは $1.5\sim4.0m^2/g$ 、更に好ましく は $2.0\sim3.5m'$ /gのものが好適に用いられる。 複層構造の炭素質粉末材料のタッピング密度は炭素被覆 により使用した核黒鉛材料よりも更に向上するが、0. 7~1.2g/ccの範囲に制御することが望ましい。 このような範囲に入る炭素質粉末をバインダーや各種添 加剤とともに混合し、銅やニッケル等の集電体上に塗布 や圧着などの方法により電極として使用できるよう成形 する。そののち、平板プレスやロールプレス等で圧延す ることにより電極上の活物質層の密度(以下極板密度と 呼ぶ)を調整する。この時、極板密度を1.2より大き く1. 6以下とすることにより、より好ましくは1. 3 以上1. 5以下とすることにより電池の低温放電時や高 率放電時の電池容量を低下させることなく、電池の単位 体積当たりの容量を最大に引き出すことができるように なる。このようにして作成した負極と通常使用されるリ チウムイオン電池用の金属カルコゲナイド系正極を組み 合わせて構成した電池は、4 V級の高電圧を実現でき、 かつ、容量が大きく、初期サイクルに認められる不可逆 容量が小さく、高温下での放置における電池の保存性お よび信頼性が高く、高率放電特性及び低温における放電 特性に極めて優れる。この場合のカルコゲナイド系正極 はLixMO₂ (Mは1種以上の遷移金属、x=0~ 1. 2) が好適であり、特に、LixCoO2、Lix NiO₂、LixMn₂O₄ および、それらのCo、N i、Mnの一部を他の遷移金属などの元素で置換したも のが好適である。

【0028】本発明は特に電解液を限定するものではないが、上記4V級正極と本発明の負極を用いた電池に用いられる電解液の溶媒としては耐酸化性及び低温特性に優れるエチレンカーボネート、プロピレンカーボネート、ブチレンカーボネートなどの環状カーボネート1種

以上と、ジメチルカーボネート、ジエチルカーボネート、エチルメチルカーボネートなどの鎖状カーボネート1種以上との混合溶媒を主成分とするのが好適である。また、必要に応じて、脂肪族カルボン酸エステルやエーテル類などの他の溶媒を混合できる。混合比率は、体積換算で環状カーボネートが溶媒全体の5~50%特に15~40%、鎖状カーボネートが10~90%、特に20~80%の範囲が好ましい。

【0029】また、正極に3V級などの比較的低電位の 材料を使用する場合は、上記溶媒以外の溶媒も使用できる。

【0030】これらの溶媒の溶質にはリチウム塩が使用される。一般的に知られているリチウム塩にはLiClO4、LiBF4、LiPF6、LiAlCl4、LiSbF6、LiSCN、LiCl、LiCF3 SO3、LiCF3 CO2 、Li (CF3 SO2) 2、LiAsF6 、LiN (CF3 SO2) 2 などがある。

【0031】上記以外の電池構成上必要な部材の選択については何ら制約を設けるものではない。

【0032】上記炭素質物の表層を形成させた複層構造の炭素質粉末材料を負極として用いた電池は、炭素質物の表層を形成させない黒鉛粒子や上記(1)~(6)の特性を有しない黒鉛粒子を用いて炭素質物の表層を形成させた複層構造の炭素質粉末材料を負極として用いた電池に比べ、高率充放電性能および低温での高率放電性能を向上する。その上、高温下でも電解液中の有機溶媒を分解させ難く、セル内圧の上昇をさせ難くなるため従来問題であった電解液の漏液事故を防ぐことができる。また、複層構造の炭素質粉末にすることで比表面積が小さくなるため、高温下でも電解液中の有機溶媒を分解させ難く、高温での電池性能の劣化を小さくすることができる。

[0033]

【実施例】以下、本発明の実施形態について、図表を用いて詳細に説明する。

【0034】 (測定法)

(1) 体積基準平均粒径

界面活性剤にポリオキシエチレン(20)ソルビタンモノラウレートの2vol%水溶液を約1cc用い、これを予め炭素質粉末に混合し、しかる後にイオン交換水を 40分散媒として、堀場製作所社製レーザー回折式粒度分布計「LA-700」にて、体積基準平均粒径(メジアン径)を測定した。

【0035】(2) タッピング密度

(株)セイシン企業社製粉体密度測定器「タップデンサー KYT-3000」を用い、サンプルが透過する篩には、目開き300 μ mの篩を使用し、20ccのタッピングセルに粉体を落下させ、セルが満杯に充填された後、ストローク長10mmのタッピングを1000回行って、その時のタッピング密度を測定した。

【0036】(3) BET比表面積測定

大倉理研社製AMS-8000を用い、予備乾燥として350 $^{\circ}$ に加熱し、15 分間窒素ガスを流した後、窒素ガス吸着による相対圧0.3 におけるBET 1 点法によって測定した。

【0037】(4) X線回折

試料に対して約15%のX線標準高純度シリコン粉末を加えて混合し、試料セルに詰め、グラファイトモノクロメーターで単色化した $CuK\alpha$ 線を線源とし、反射式ディフラクトメーター法によって、広角X線回折曲線を測定した。測定により得られた広角X線回折曲線を学振法に基づき、(002)面の面間隔(d002)およびC軸方向の結晶子の大きさ(Lc)を測定した。

【0038】(5) ラマン測定

日本分光社製NR-1800を用い、波長514.5 nmのアルゴンイオンレーザー光を用いたラマンスペクトル分析において、1580 cm⁻¹の付近のピークPAの強度IA、1360 cm⁻¹の範囲のピークPBの強度IBを測定し、その強度の比R=IB/IAを測定した。また、1580 cm⁻¹の付近のピークPAの半値幅を波数 (cm⁻¹)を単位として求めた。試料の調製にあたっては、粉末状態のものを自然落下によりセルに充填し、セル内のサンプル表面にレーザー光を照射しながら、セルをレーザー光と垂直な面内で回転させて測定を行った。

【0039】(6)炭素粉末の一番薄い部分の厚さの平均値

炭素粉末の厚さの平均値は、各供試黒鉛粉末を金型を用い加圧成形した後、成型体を加圧方向と平行に切断した面のSEM像から求めた。すなわち、炭素粉末の一番薄い部分の厚さ方向の値を100個以上測定し、その平均値を求めた。

【0040】(7)(110)/(004)のX線ピーク強度比の測定

(110)/(004)のX線ピーク強度比は金型を用い、炭素粉末を加圧し、密度約1.7g/ccのペレット状に成形し、広角X線回折測定により得られる(110)/(004)のピーク強度比を算出し、その平均値を求めた。(004)面と(110)面の回折線は黒鉛結晶の炭素六員環網状平面並びにその垂直面での回折線である。鱗片形状の多い場合、ディスク状またはタブレット状の黒鉛粒子が多い場合に比べて、ペレット作成時に加圧面と平行方向に黒鉛粒子が選択的に配向する。従って、ディスク状またはタブレット状の黒鉛粒子に比べて鱗片状粒子が多くなると(110)/(004)ピーク強度比は小さくなる。

【0041】(8) 平均円形度の測定

東亜医用電子社製フロー式粒子像分析装置「FPIA-1000」を使用し、水に分散した黒鉛粒子をCCDカメラで1/30秒ごとに撮像し、その粒子像をリアルタ

イム解析することにより全粒子に対する平均円形度の算出を行った。分散媒にはイオン交換水を使用し、界面活性剤には、ポリオキシエチレン(20)ソルビタンモノラウレートを使用した。平均円形度とは、粒子投影面積相当円の周囲長を分子とし、撮像された粒子投影像の周囲長を分母とした比率で、粒子像が真円に近いほど1となり、粒子像が細長いあるいはデコボコしているほど小さい値になる。

【0042】(基礎実験例1)図1はリチウムイオンニ 次電池の負極の可逆容量および不可逆容量を測定するた めのコイン形セルの断面図である。図1において、ステ ンレス鋼製セルケース1の内底面にステンレス鋼製のエ キスパンドメタルからなるグリッド3を予めスポット溶 接しておき、このグリッド3とリチウムイオン二次電池 の負極用炭素粉末を主成分とする合剤を缶内成型法によ り炭素電極5として一体に固定する。炭素電極5の合剤 は、供試用炭素粉末とアクリル系結着剤とを重量比で1 00:5の比率で混合したものである。ステンレス鋼製 のふた2の周縁には、ポリプロピレン製ガスケット7が 嵌着されており、かつ、ふた2の内面には金属リチウム 4が圧着されている。炭素電極5に非水電解質を注加含 浸させた後、微孔性ポリエチレン膜からなるセパレータ 6を介してガスケット7付のふた2をセルケース1にカ ップリングし、セルケース1の上縁開口部を内方向にカ ールさせて封口する。なお、非水電解質としては、エチ レンカーボネートとジエチルカーボネートとの体積比

1:1の混合溶媒に六フッ化リン酸リチウムを1mol / 1 の濃度に溶解させた有機電解液を用いた。炭素電極 5に14種類の供試炭素粉末を用いてセルを作製し、炭 素電極5を正極、金属リチウム電極4を負極として、2 0℃のもとで電流密度0.3mA/cm²の定電流で充 電および放電する。セル電圧が0Vになるまで炭素にリ チウムをインターカレートした後、セル電圧が1.0V になるまで炭素からリチウムをディインターカレートし て求めた量を可逆容量とする。インターカレートに要し 10 た電気量から可逆容量を除した値を不可逆容量とした。 なお、これらテストセルの充放電終止電圧値は、負極炭 素/正極LiCoO2系の実用電池の充電終止電圧4. 20 Vおよび放電終止電圧2. 75 Vにほぼ相当する。 【0043】常法により粉砕して得られる鱗片状人造黒 鉛、天然黒鉛および種々の粉砕方法によりタッピング密 度を向上させた人造及び天然黒鉛粉末(試料No.1~ 15) およびそれらとの比較試料として、特開平7-1 34988号公報に開示されているメソカーボンマイク ロビーズを黒鉛化した球状のメソカーボンマイクロビー ズ(MCMB、試料No. 16)および石油ピッチコー クス粉末(試料No. 17)を負極用供試炭素粉末と し、それら粉末の物性値と前述した可逆容量と不可逆容 量とを表1にまとめて示す。

[0044]

【表1】

臨気特性	不可好 你是 (mAhg)	15		1		- 1	- 1		1	L	1	F		1				Τ.
簡			43	3 %	3 %	3	: 8	2 6	3	7	; 5	8	8	7	77	2 2	3 2	27
	可 (mAlvg)	351	353	359	353	353	356	362	361	358	354	357	360	358	355	3.56	205	298
	(110)/	0.008	0.000	0.010	100	0.012	0.010	0.008	0.00	0.000	0.038	0.039	0.032	0.035	0.038	0.00	0.120	0.110
	平均用形度	0.928	0.925	0.919	0.918	0.927	0.937	0.919	0.927	0.930	0.947	0.943	0.942	0.940	2.0	0.940	0.966	28.
	タン密のアグログ	0.32	0.40	0.41	0.44	0.41	0.23	0.46	0.46	0.48	0.64	99.0	19:0	0.65	0.79	0.70	9	0.95
	服理を見れる。	1.1	13	1.8	2.1	2.4	1.8	2.0	23	2.5	5.4	63	3.5	5.6	6.5	5.8	5.3	8.1
生值	光面 資務 海	14.5	11.9	9.3	7.2	6.9	8.7	8.7	7.8	8.9	4.9	4,9	9'9	5.6	5.8	6.4	2.9	5.3
粉末物性值	子 村 名 母 (Lin	7.8	19.	18.8	23.7	32.5	14.9	10.4	12.9	18.7	19.0	16.7	15.7	22.3	18.4	17.7	5.3	17.2
	ル ト (Club)	21.1	21.4	22.2	22.2	21.2	24.0	20.9	21.5	21.6	21.6	21.1	20.9	22.0	21.8	22.1	25.4	15.0
	されては	0.16	0.16	0.15	0.15	0.18	0.15	0.19	0.17	0.16	91.0	0.17	0.20	0.21	0.18	0.24	0.19	0.32
	§ે દ	1000以上	1000以上	1000以上	1000以上	1000以上	1000以上	10001	1000以上	王宮0001	1000 以上	1000以上	1000以上	1000以上	1000以上	1000以上	200	750
	d902 (₹)	3.36	3.36	3.36	3.36	3,35	3.36	3.35	3.35	3.36	3.36	3.36	3.36	3.36	3.36	3.36	3.37	3.37
	商品名	KS15	KS25	KS44	KS75	01-dS	SP-20	SNO10	SNO15	SNO20	ACP-20NB	ASP-20NB	SP-20NB	H-0	H-1	H-2	MCMB	GMW-20NB
	製造元	ティムカル	ティムカル	ティムカル	ティムカル	日本黒鉛	日本黒鉛	エスイーシー	ドスイーシー	エスイーシー	日本鼎鉛	日本黒鉛	日本盟鉛	中越照約	中越黑鉛	中越黑鉛	大阪ガス	日本职船
1	原材料	人造黑鉛	人造無鉛	人造黑鉛	人造黑鉛	人造黑鉛	人造黑鉛	天然黑鉛	天然黑鉛	天然黒鉛	天然黑鉛	天然風鉛	人造黑鉛	天然黑鉛	天然馬船	天然黑鉛	人造黒鉛	人造馬鉛
Ŕ	S	-	~	~	4	~	9	-	∞	6	2	= :	12	23	7	15	92	12

【0045】表1の結果からLcが1000Å未満であ 40 る比較試料の球状黒鉛粉末(試料No. 16) およびコ 一クス粉末(試料No. 17)は、不可逆容量は比較的 小さいが、エネルギー密度に大きく影響する可逆容量は どちらも300mAh/g未満と小さかった。これらに 対して、原材料が天然黒鉛および人造黒鉛粉末の試料N o. 1~15の可逆容量はすべて少なくとも350mA h/gで、比容量の理論値(372mAh/g)に近似 した値となった。これらのなかで、試料No. 10~1 5の黒鉛粉末の不可逆容量は20~26mAh/gで、 他の黒鉛粉末(試料 $No.1\sim9$)のそれより小さいこ $50~o.1\sim17$)を用いて、円筒形セルを作製し、低温に

とが注目される。

【0046】本発明の前提条件として広角X線回折によ る(002)面の面間隔(d002)が3.37Å未満 であり、C軸方向の結晶子の大きさ(Lc)が少なくと も1000Å以上である結晶化度および純度が高い天然 黒鉛または人造黒鉛をリチウムイオン二次電池の負極材 に用いることより高水準の可逆容量が得られることが理 解される。

【0047】 (基礎実験例2) 基礎実験例1で、可逆容 量および不可逆容量を求めた負極用炭素粉末(試料N

おける高率放電特性および充電状態で高温放置した場合 の漏液性を測定した。

15

【0048】図2は渦巻状電極群構成の円筒形セルの断 面図である。図2において、各1枚の帯状正極10と負 極11とを微孔性ポリエチレン膜からなるセパレータ1 2を介して渦巻状に捲回して電極群が構成される。正極 10は活物質材料のリチウムとコバルトとの複合酸化物 であるLiCoO2と導電材のカーボンブラックと結着 剤のポリ四フッ化エチレン(PTFE)とを重量比で1 00:3:10の割合で混合したペーストを集電体であ 10 るアルミニウム箔の両面に塗着、乾燥後ロールプレス し、所定寸法に裁断したものである。なお、結着剤のP TFEはディスパージョン溶液のものを用いた。正極1 0のアルミニウム箔には、正極リード片13がスポット 溶接されている。負極11は供試炭素粉末にアクリル系 結着剤溶液を加えて混合したペーストを集電体である銅 箔の両面に塗着、乾燥後ロールプレスし、所定の寸法に 裁断したものである。負極11の銅箔には負極リード片 14がスポット溶接されている。 捲回した電極群の下面 に底部絶縁板15を装着して、ニッケル鍍鋼板製のセル 20 ケース16内に収容した後、負極リード片14をセルケ ース16の内底面にスポット溶接する。その後電極群上 に上部絶縁板17を載置してからセルケース16の開口 部の所定位置に溝入れし、所定量の有機電解液を注入含 浸させる。有機電解液としては基礎実験例1と同じ有機 電解液を用いた。その後、周縁にガスケット18が嵌着

された封口板19の内底面に正極リード片13をスポット溶接する。封口板19をセルケース16の開口部にガスケット18を介して嵌め込んで、セルケース16の上縁を内方向にカールして封口すればセルは完成する。

【0049】各セルの放電容量は負極容量で規制されるようにし、種類にかかわらず各セルの負極用炭素粉末重量を同じにした。他の部品材料の使用量、作製方法は全く同じにして負極用炭素粉末の比較ができるようにした。

【0050】17種類の負極用炭素粉末を用いたセルA \sim Q各5セルについて、20℃ですべてのセルを100 mA (1/5 C) 定電流で各セルの端子電圧が4.2 V になるまで充電した後、100 mA (1/5 C) 定電流で2.75 Vまで放電して、1/5 C 放電容量を求めた。その後、同様に充電した後500 mA (1 C) 定電流で2.75 Vまで放電して、1 C 放電容量を求めた。次いで、20℃で充電した後、-20℃で24 時間放置し、同じ-20℃で1 C 放電容量を求めた。各セルを20℃に静置し、セルの温度が20℃に復してから同じ電池で充電した後、100℃で1 日 放置し、セルの温度が20℃になってから漏液の有無を全セルについて観察した

【0051】供試炭素粉末の物性値に対比して、前述した電池性能(5セルの平均値)をまとめて表2に示す。

[0052]

【表2】

I		T-		_	_	7	_	_	_	-		-	•	_	_	_				···				
		施温物瘤综	No. or all	ON 11% 3X	5/5	21.6	C/F	C/A	5/0	1/5	. 2/5	2.15	2/5	5/2	1/5	3/0	200	CIO	S/O	0/2	0,5	0/5	5/0	5/0
488	H	-20°C1C	和多部分	// 13-45-11k	450	659	770	710	337	267	433	473	257	764	407	471	377	440	450	074	440	445	417	372
60000000000000000000000000000000000000	3	သ	拉爾容雷		201	523	531	200	000	483	528	522	521		220	543	550	\$46	541	141	243	548	463	468
		1/5C	放電容量		211	532	539	075	253	75.6	3	538	545	763	030	554	195	557	553	655	£.7	260	478	483
		トクドル		4	ť	60	U	6	ı (u	1 1	4	0	H		1		×	-1	Σ	2	: (0	Δ,	٥
	かロが			KCIS	CICA	KS25	KS44	KS75	SP-10	NP-30	3	SNO10	SNOIS	SNOZO	03010	ACP-20NB	ASP-20NB	SP-20NB	H-0	H-1		7-1	MCMB	GMW-20NB
	1) 共產	מאוה או		ディムカル	111111111111111111111111111111111111111	ティムカル	ティムカル	ティムカル	日本単鉛	日本原約	Tit William I	エスイーシー	エスイーシュ	エスイーシー		日本黒鉛	日本県船	日本馬鉛	中越黑船	中越風紛	Trabbin Av	- M28 # PD	大阪ガス	日本黒鉛
	は対象			人治里鉛	DEWILL THE	人喧哥舒	人造黑鉛	人造黑鉛	人造黑鉛	人造單船	100	大然無約	天然黑鉛	天然異鉛	T-64 B 20	大然無約	天然開始	人造黑船	天然累鉛	天然星船	干休留砂	The 14 and 14	人喧黑鉛	人造黑鉛
	る。文文な			_	,	7	3	4	5	9	,		œ	<u> </u>	Ç.	7.0		12	13	14	15		97	17

った試料No. 16および17の20℃での1/5Cお よび1C放電容量は低いが、試料No. 1~15の黒鉛 粉末のそれらは相対的に大きい。しかしながら試料N o. $1 \sim 15$ の内で、低温における高率放電容量(-20°C、1C) が400mA以上を示したのは、試料N o. 1, 2, 3, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13、14、および15の黒鉛粉末によるセルA、B、 C、F、G、H、I、J、K、L、M、N、およびOで あった。さらに、高温放置後に漏液が全く認められなか ったのは、試料No. 4、10、11、12、13、1 50 10、11、12、13、14および15の黒鉛粉末に

【0053】表2から、表1で示した可逆容量が小さか 40 4、15、16、および17の炭素粉末によるセルD、 J、K、L、M、N、O、P、およびQであった。これ らの結果からすべての電池性能にわたって優れていたの は試料No. 10、11、12、13、14および15 の黒鉛粉末によるセルJ、K、L、M、NおよびOであ った。

> 【0054】 (実施例及び比較例) 基礎実験例2で1/ 5 C放電容量、1 C放電容量、-20℃での1 C放電容 量および高温下で放置した場合の漏液性を測定したセル で、すべての電池特性にわたって優れていた試料No.

よるセルJ、K、L、M、NおよびOの電池を高温下で 放置した後、基礎実験例2に記載した充放電条件で20 ℃での1/5C放電容量を求めたところ、高温下で放置 する前の1/5 C放電容量に比べ、70~80%の放電 容量しか示さなかった。これらのセルは、高温下での放 置による漏液事故は皆無であり、電池の信頼性は向上し たものの、電池特性の劣化が激しく、高温下に放置され た場合においても、電池特性の劣化を小さくする必要が

【0055】そこで、基礎実験例2で電池性能を測定し 10 した。 た負極用炭素粉末(試料No. 1~17) をそれぞれ核 として、ナフサ分解時に得られる石油系タールピッチを 炭素前駆体として用いて炭素化後5重量%になるよう被 覆後、不活性ガス流の下、最終的に1200℃で熱処理

した。その後、室温まで冷却後、粉砕機を用いて解砕 し、一定の粒径分布をもった炭素系複合粉末を得た。こ うして核の表面上に新しい炭素質物の表層を形成させた 複層構造の炭素質粉末(試料No. 18~34)を作成 し、負極用供試炭素粉末とした。

【0056】17種類の負極用炭素粉末を用いた以外、 基礎実験例2と同様にそれぞれセルR~AH各5セル作 製し、同様の電池性能を測定したのに加えて、高温放置 後漏液が見られなかったセルの1/5 C放電容量を測定

【0057】供試炭素粉末の物性値に対して前述した電 池性能をまとめて表3に示す。

[0058]

【表3】

2	通過 で の の の の の の の の の の の の の の の が の が の	Τ.	Ι.	Τ,	82.3	T,	Τ,		Τ,	Γ.	93.8	93.8	93.8	94.6	8.76	95.4	92.8	92.8
電池性能	* ~	\vdash	- -		455 82		Ľ			 - ,	-	├-	┢	-	-	┝	\vdash	
		┢	L	,	-	-	-		L		531	534	532	530	532	537	450	452
	高灰後夜湿盈彈鞍	4/5	2/2	15	5/0	1.5	2/5	275	15	15	SZO	65	55	0/2	5/0	0/5	05	9/2
EE	-20°C 1C放 龍容量 (mAh)	448	454	411	357	597	25	475	452	409	423	447	443	425	458	462	415	374
	1C 放 龍容量 (mAh)	513	530	532	520	490	535	82	537	528	552	529	549	550	552	557	570	473
	1/5C 核職 容儀 (mAh)	520	542	549	553	547	549	541	554	545	999	699	567	260	195	563	485	487
	お記りま	~	S	۲	Þ	>	≥	×	>	2	AA	AB	AC	AD	AE	ΑF	AG	ΗH
	グッピン 女母女 (4/60)	0.47	0.57	0.61	0.74	0.62	0.57	0.82	0.81	0.83	18.0	0.88	0.70	0.85	0.94	0.92	1.26	1.05
性値	海 本 を を を (mm)	1.9	2.4	2.6	3.1	3.3	2.7	3.1	3.2	3.4	8.1	701	6.4	2.6	10.5	83	6.1	8.7
粉末物性値	比表面積 (m²/g)	4.9	4.5	4.2	3.1	2.5	4.8	4.1	3.7	2.9	2.6	2.8	2.8	2.3	2.4	2.6	1.8	1.6
	平均粒锤(μm)	12.0	12.4	17.7	23.2	38.8	22.9	18.6	21.4	25.2	20.2	21.4	21.5	24.8	24.0	21.2	6.5	17.2
	節品名	KS15	KS25	KS44	KS75	SP-10	SP-20	SNO10	SNO15	SNO20	ACP-20NB	ASP-20NB	SP-20NB	H-0	H-1	H-2	MCMB	GMW-20NB
	製造元	ティムカル	ティムカル	ティムカル	ティムカル	日本黒鉛	日本黒鉛	エスイーシー	エスイーシー	エスイーシー	日本黒鉛	日本黒鉛	日本黑鉛	中越黒鉛	中越無鉛	中越黑鉛	大阪ガス	日本開始
	原材料	人造黑鉛	人造黑鉛	人造黒鉛	人造黑鉛	人造無鉛	人造黒鉛	天然黑船	天然黑船	天然陽鉛	天然黑鉛	天然黑鉛	人造黑鉛	天然黑鉛	天然黑船	天然黑鉛	人造黑鉛	人造黑鉛
	核試 S 技 载 · o	-	2	3	4	5	9	7	8	6	22	11	12	13	14	15	16	17
	菜 ·o	∞	6	8	21	22	23	24	25	2,6	27	28	23	30	31	32	33	34

【0059】表3から、複層構造の炭素質粉末にするこ 40 とによる1/5 C放電容量、1 C放電容量、-20 C 1 C放電容量の変化は見られなかった。しかしながら、基礎実験例2で漏液が見られた試料No. 1、2、3、5、6、7、8 および9 を核にした複層構造の炭素質粉末試料(No. 18、19、20、22、23、24、25、26)によるセルR、S、T、V、W、X、Y、Zの漏液数は減少する傾向を示したが、漏液を止めるには不十分であった。一方、高温放置後に漏液が全く認められなかったのは、試料21、27、28、29、30、31、32、33 および34 の複層構造の炭素質粉 50

**によるセルリ、AA、AB、AC、AD、AE、AF、AGおよびAHであった。これらのセルの高温放置後の1/5C放電容量は、高温放置前の1/5C放電容量に対して82~96%の値となり、複層構造の炭素質粉末にすることで高温放置後の1/5C放電容量は向上した。これらのなかで、試料27、28、29、30、31および32の複層構造の炭素質粉末によるセルAA、AB、AC、AD、AEおよびAFは、高温放置後の1/5C放電容量はすべてすくなくとも530mAh以上で、高温放置前の1/5C放電容量に対して93%
以上の値となった。これらの結果からすべての電池性能

にわたって優れていたのは試料No.27、28、29、30、31および32の複層構造の炭素質粉末によるセルAA、AB、AC、AD、AEおよびAFであった。

【0060】なお、上記において複層構造の炭素質粉末を得るために焼成温度を1300℃で実施したが、700℃~2800℃の温度範囲で、同様の粉末物性が得られ、本発明と同様の効果が見られた。また、複層構造の炭素質粉末は、核に用いた黒鉛粉末と新たに表層を形成させた炭素物質との重量比が95:5になるように、核10材料とピッチを混合し作製したが、これらの重量比が99:1~50:50の範囲で同様の物性が得られ、本発明と同様の効果が得られた。

【0061】また、上記においては、本発明について非 水電解液として有機電解液についてのみ説明したが、ポ リマーなどの陽イオン伝導性固体電解質からなる二次電 池に適用することを妨げるものではない。

[0062]

【発明の効果】以上のように本発明による負極用黒鉛粉末を使用することにより、比容量の理論値(372mA 20 h/g)の少なくとも95%の354~360mAh/g(95.2~96.8%)であり、不可逆容量は20~26mAh/gと小さく、エネルギー密度の向上に資するものである。さらに、高率充放電および低温高率放電性能が優れるだけでなく、高温放置によっても漏液事故が発生せず、電池性能の劣化も小さな、信頼性の高い*

*リチウム二次電池を提供できるという効果を奏し得るも のである。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の効果を検討すべく可逆容量および不可 逆容量を測定するためのコイン形セルの断面図。

【図2】本発明の実施形態による渦巻状電極群構成の円 筒形セルの断面図。

【符号の説明】

1:セルケース

10 2:ふた

3:グリッド

4:金属リチウム電極

5:炭素電極

6:セパレータ

7:ガスケット

10:正極

11:負極

12:セパレータ

13:正極リード片

14:負極リード片

15:底部絶縁板

16:セルケース

17:上部絶縁板

18:ガスケット

19:封口板

【図1】

1…セルケース

2…ふた

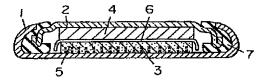
ろ…グリッド

4…金属リチウム電極

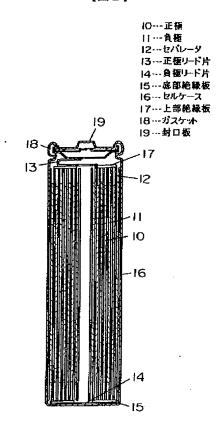
5 --- 炭素電極

6…セパレータ

フ・・・・ガスケット



【図2】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 6

識別記号

H 0 1 M 10/40

FΙ

H 0 1 M 10/40

Z

(72)発明者 杉本 豊次

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器 産業株式会社内

(72) 発明者 山口 祥司

茨城県稲敷郡阿見町中央8丁目3番1号 三菱化学株式会社内筑波研究所内

(72) 発明者 林 学

茨城県稲敷郡阿見町中央8丁目3番1号 三菱化学株式会社内筑波研究所内